© EPODOC / EPO

PN - DE19959861 A 20010613

The invention relates to a method for producing a crystallized ceramic layer by means of laser annealing, whereby: a generating device (10), which has at least one pulse laser (22), generates a first laser beam (16) and a second laser beam (18) that is spatially separate therefrom; a shifting device (12) temporally shifts the second laser beam (18) with regard to the first laser beam (16); a combining device (14) combines both spatially separate laser beams (16, 18) to form an output beam (20), whereby the pulse duration of the output beam (20) is controlled by controlling the temporal shifting of the second laser beam (18) with regard to the first laser beam (16), and; the temperature profile in the ceramic layer is adjusted by controlling the pulse duration of the output beam (20). The invention also relates to a laser system which is especially developed for carrying out said method and which comprises: a generating device (10), which has at least one pulse laser (22) and which is provided for generating a first laser beam (16) and a second laser beam (18) that is spatially separate therefrom; a shifting device (12) which is provided for temporally shifting the second laser beam (18) with regard to the first laser beam (16), and comprises; a combining device (14) which is provided for combining both spatially separate laser beams (16, 18) to form an output beam (20).

EC - H01L21/316D (N)

ICO - T01L21/314E2L (N)

PA - KERNFORSCHUNGSANLAGE JUELICH (DE)

IN - BALDUS OLIVER (DE); WASER RAINER (DE); KRASSER WOLFGANG (DE)

AP - DE19991059861 19991210

PR - DE19991059861 19991210

DT - **





(19) BUNDESREPUBLIK **DEUTSCHLAND**



DEUTSCHES PATENT- UND MARKENAMT

® Offenlegungsschrift

_m DE 199 59 861 A 1

(21) Aktenzeichen: (2) Anmeldetag:

10. 12. 1999 13. 6. 2001

199 59 861.4

(43) Offenlegungstag:

(f) Int. Cl.⁷:

B 23 K 26/00

H 01 S 3/23 H 01 S 3/10

(71) Anmelder:

Forschungszentrum Jülich GmbH, 52428 Jülich, DE

(74) Vertreter:

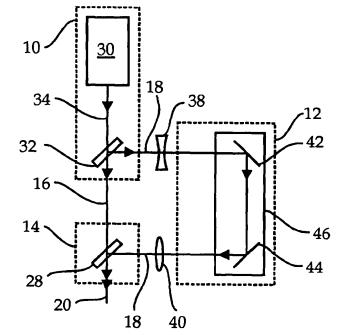
Bungartz Hublé, 50933 Köln

(72) Erfinder:

Waser, Rainer, Prof. Dr., 52076 Aachen, DE; Baldus, Oliver, 52074 Aachen, DE; Krasser, Wolfgang, Dr., 52428 Jülich, DE

Die folgenden Angaben sind den vom Anmelder eingereichten Unterlagen entnommen

- (A) Verfahren zur Herstellung einer kristallisierten keramischen Schicht durch Laser-Annealing
- Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Herstellung einer kristallisierten keramischen Schicht durch Laser-Annealing, wobei:
 - eine Erzeugungseinrichtung (10), die wenigstens einen Pulslaser (22) aufweist, einen ersten Laserstrahl (16) und einen von diesem räumlich getrennten zweiten Laserstrahl (18) erzeugt;
 - eine Verschiebungseinrichtung (12) den zweiten Laserstrahl (18) zeitlich gegenüber dem ersten Laserstrahl (16) verschiebt:
 - eine Zusammenführungseinrichtung (14) die beiden räumlich getrennten Laserstrahlen (16, 18) in einem Ausgangsstrahl (20) zusammenführt, wobei die Pulsdauer des Ausgangsstrahls (20) durch Steuerung der zeitlichen Verschiebung des zweiten Laserstrahls (18) gegenüber dem ersten Laserstrahl (16) gesteuert wird; und
 - das Temperaturprofil in der keramischen Schicht durch Steuerung der Pulsdauer des Ausgangsstrahls (20) einge-
 - Die Erfindung betrifft außerdem ein Lasersystem, besonders entwickelt zur Ausführung dieses Verfahrens, mit:
 - einer Erzeugungseinrichtung (10), die wenigstens einen Pulslaser (22) aufweist und derart ausgebildet ist, dass sie einen ersten Laserstrahl (16) und einen von diesem räumlich getrennten zweiten Laserstrahl (18) erzeugt;
 - einer Verschiebungseinrichtung (12), die derart ausgebildet ist, dass sie den zweiten Laserstrahl (18) zeitlich gegenüber dem ersten Laserstrahl (16) verschiebt; und
 - einer Zusammenführungseinrichtung (14), die derart ausgebildet ist, dass sie die beiden räumlich ...



Beschreibung

Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Herstellung einer kristallisierten keramischen Schicht durch Laser-Annealing.

Ein derartiges Verfahren ist beispielsweise aus dem Artikel "Laser annealing of SrTiO₃ thin films deposited directly on Si substrates at low temperature" der Autoren S. Otani, M. Kimura und N. Sasaki, veröffentlicht in Appl. Phys. Lett. 63/14 (1993), Seite 1889, dem Artikel "Laser-induced phase transformation from amorphous to perovskite in 10 PbZr_{0.44}Ti_{0.56}O₃ films with the substrate at room temperature" der Autoren X.M. Lu et. al., veröffentlicht in Appl. Phys. Lett. 65/16 (1994), Seite 2015, oder dem Artikel "Pulsed excimer (KrF) laser induced crystallization $PbZr_{0,44}Ti_{0,56}O_3$ amorphous films" der Autoren X.M. Lu 15 et. al., veröffentlicht in Appl. Phys. Lett. 66/19 (1995), Seite 2481, bekannt. Dort wird beschrieben, wie mit Hilfe der Laser-Annealing-Technik eine Kristallisation in amorelektrokeramischen Schichten aus PbZr0,44Ti0,56O3 oder SrTi1-xBixO3 erreicht werden 20

Elektrokeramische Materialien eröffnen eine Fülle von Funktionen, die traditionelle Halbleitermaterialien wie Si oder GaAs nicht bieten können. Bei diesen Funktionen handelt es sich um ferroelektrische Polarisation, hohe Kapazitätsdichten, magnetoresistive Eigenschaften, piezoelektrische Aktor- und Sensorfunktionen, Ionenleitung, Supraleitung, elektrooptische Aktivität, usw. Die Integration elektrokeramischer Materialien auf konventionellen integrierten Halbleiterschaltungen ist wünschenswert, da auf diesem 30 Wege eine Kombination der elektrokeramischen Funktionen mit denen der Mikroelektronik und Mikromechanik erzielt werden kann. Als Beispiel hierfür sind nicht-flüchtige, ferroelektrische Speicher (sogenannte Fe-RAM) vorstellbar, die auf der Integration ferroelektrischer Keramiken auf Si- CMOS-Schaltungen beruhen.

Die Erzeugung qualitativ hochwertiger, dichter Keramikschichten erfordert in der Regel Temperaturen oberhalb von 500°C. Dies schränkt die Einsatzmöglichkeiten erheblich ein, da zum einen Bauelemente, wie zum Beispiel Transistoren, und Schichten, die unter der Keramikschicht liegen, nur mit großem Aufwand vor einer Oxidation durch die erhöhte Sauerstoff-Diffusionsrate geschützt werden können, und da zum anderen diese tiefer liegenden Schichten und Bauelemente durch eine Diffusion von Fremdelementen aus der Keramikschicht degradiert werden können. Außerdem kann die übliche Aluminium-Metallisierung erst nach der Keramikschicht aufgebracht werden, da diese Metallisierung nur bis zu einer Temperatur von etwa 400°C stabil bleibt.

Aufgrund dieser Einschränkungen ist es bisher nicht 50 möglich, bereits fertige integrierte Schaltungen im Nachhinein um elektrokeramische Schichten mit den damit verbundenen neuen Funktionen zu ergänzen.

Die Laser-Annealing-Technik stellt einen Weg dar, die Temperaturbelastung des unter der Keramikschicht liegenden Substrats, das im obigen Beispiel die integrierte Halbleiterschaltung ist, gering zu halten und auf einen kurzen Zeitraum zu beschränken. Gemäß dieser Technik wird ein beispielsweise punkt- oder strichförmig fokussierter Laserstrahl von ausreichender Leistung mit kontrollierter Vorschubgeschwindigkeit über die "grüne" Keramikschicht bewegt (was auch als "Scanning" bezeichnet wird), um eine Kristallisation und Verdichtung der Keramikschicht zu erreichen

Eine wichtige Randbedingung ergibt sich dabei aus dem 65 Absorptionsspektrum der keramischen Dünnschichten, denn eine notwendige Voraussetzung für die Laser-Annealing-Technik ist die Absorption der Laserstrahlung in der

elektrokeramischen Dünnschicht. Zahlreiche elektrokeramische Materialien, wie zum Beispiel Erdalkalititanate, absorbieren lediglich im fernen infraroten (FIR) und im ultravioletten (UV) Bereich, während sie im sichtbaren und nahen und mittleren infraroten (NIR bzw. MIR) Bereich vollständig transparent sind und daher mit Licht aus diesen Wellenlängenbereichen nicht erwärmt werden können. Folglich müssen FIR- oder UV-Laser eingesetzt werden. FIR-Laser mit ausreichender Leistung stehen derzeit nicht zur Verfügung, und die Laserstrahlung der sehr leistungsstarken CO2-Laser liegt im MIR- und NIR-Bereich und weist eine zu große Eindringtiefe auf. Daher wird bevorzugt die UV-Strahlung von Excimer-Lasern verwendet, deren Impulse eine ausreichende Leistung liefern.

Die bisher kommerziell verfügbaren Excimer-Laser weisen jedoch extrem kurze Pulsdauern von maximal 60 ns und zudem niedrige Pulsfrequenzen von maximal 100 Hz auf.

Ähnliche Leistungen wie die Excimer-Laser bieten zwar auch frequenzverdoppelte Cu-Dampf-Laser und frequenzverdreifachte Nd: YAG-Laser, beide Lasertypen sind derzeit aber mit Pulsdauern oberhalb von 40 ns kommerziell nicht verfügbar.

Diese extrem kurzen Pulsdauern führen dazu, dass der bestrahlte Oberflächenbereich der Keramikschicht nach einem Impuls nahezu vollständig abkühlt, bevor der nächste Impuls folgt. Um nach jeder Abkühlung wieder die für die gewünschte Kristallisation erforderliche Temperatur zu erreichen, muss daher eine niedrige Vorschubgeschwindigkeit und/oder eine hohe Flächenleistungsdichte des Laserstrahls gewählt werden. Eine niedrige Vorschubgeschwindigkeit bedeutet jedoch eine lange Bearbeitungszeit und somit geringe Produktivität. Eine hohe Flächenleistungsdichte erfolgt durch stärker Fokussierung des Laserstahls auf den bestrahlten Oberflächenbereich der Keramikschicht, da die erwähnten kommerziell verfügbaren Pulslaser keine beliebig hohen Pulsenergien liefern können. Eine starke Fokussierung führt aber zu großen Temperaturgradienten und somit zu unerwünscht starken thermisch induzierten Spannungen in der Keramikschicht. Außerdem kann die Wärme, die durch die Absorption der Laserstrahlung hauptsächlich in den oberflächennahen Bereichen der Keramikschicht entsteht, von dort wegen der extrem kurzen Pulsdauern nur in geringe Tiefen gelangen, so dass auch die Kristallisationstiefe gering ist.

Es ist daher Aufgabe der Erfindung, ein Verfahren zur Herstellung einer kristallisierten keramischen Schicht durch Laser-Annealing zur Verfügung zu stellen, das eine höhere Vorschubgeschwindigkeit, eine niedrigere Flächenleistungsdichte und eine größere Kristallisationstiefe ermöglicht und qualitativ höherwertige und gleichmäßigere Ergebnisse erzielt.

Diese Aufgabe wird durch ein Verfahren zur Herstellung einer kristallisierten keramischen Schicht durch Laser-Annealing gelöst, bei dem vorgesehen ist, dass:

- eine Erzeugungseinrichtung, die wenigstens einen Pulslaser aufweist, einen ersten Laserstrahl und einen von diesem räumlich getrennten zweiten Laserstrahl erzeugt;
- eine Verschiebungseinrichtung den zweiten Laserstrahl zeitlich gegenüber dem ersten Laserstrahl verschiebt;
- eine Zusammenführungseinrichtung die beiden räumlich getrennten Laserstrahlen in einem Ausgangsstrahl zusammenführt, wobei die Pulsdauer des Ausgangsstrahls durch Steuerung der zeitlichen Verschiebung des zweiten Laserstrahls gegenüber dem ersten Laserstrahl gesteuert wird; und

- das Temperaturprofil in der keramischen Schicht durch Steuerung der Pulsdauer des Ausgangsstrahls eingestellt wird.

Das Verfahren gemäß der Erfindung sieht also eine Erzeugungseinrichtung, eine Verschiehungseinrichtung und eine Zusammenführungseinrichtung vor, die zusammen als Ausgangsstrahl einen Laserstrahl mit einer Pulsdauer erzeugen, die zum einen von der zeitlichen Verschiebung abhängt, da größerung der Pulsdauer des Ausgangsstrahls führt, und somit steuerbar ist und zum anderen größer als die Pulsdauer (im folgenden auch als "Normalpulsdauer" bezeichnet) des verwendeten Pulslasers ist. Die drei Einrichtungen bilden somit zusammen ein Lasersystem mit steuerbarer Pulsdauer. 15

Wenn beispielsweise als Pulslaser der bisher schon für die Laser-Annealing-Technik verwendete Excimer-Laser mit einer Normalpulsdauer von 60 ns verwendet wird, dann kann das Lasersystem im einfachsten Falle zwei Laserstrahlen mit einer Pulsdauer von jeweils 60 ns erzeugen und den 20 zweiten dieser beiden Laserstrahlen zeitlich um einen steuerbaren Betrag von beispielsweise 50 ns gegenüber dem ersten Laserstrahl verschieben, so dass nach dem Zusammenführen dieser beiden Laserstrahlen der von dem Lasersystem abgegebene Ausgangsstrahl eine Pulsdauer von unge- 25 $f \ddot{a} h r 110 ns (= 60 ns + 50 ns) aufweist.$

Die Steuerung der Pulsdauer ist mit einer Genauigkeit von einigen Nanosekunden oder weniger möglich und wird gemäß der Erfindung zur Regelung des Temperaturprofils eingesetzt. Sie ermöglicht qualitativ höherwertige und 30 gleichmäßigere Ergebnisse, da Abweichungen von dem gewünschten Temperaturprofil genau und schnell korrigiert werden können.

Die Vergrößerung der Pulsdauer führt bei gleichbleibender Pulsenergie und Wellenlänge zu einem flacheren Temperaturgradienten in der Keramikschicht und ermöglicht eine homogenere und sozusagen schonendere Behandlung der Keramikschicht, eine höhere Vorschubgeschwindigkeit, eine niedrigere Flächenleistungsdichte und eine größere Kristallisationstiefe.

Weitere Merkmale und Ausbildungen der Erfindung sind in den Unteransprüchen beschrieben.

Bevorzugt ist vorgesehen, dass die Pulsdauer in Abhängigkeit von der Temperatur des bestrahlten Oberflächenbe-Temperaturüberwachung durch Messung des von dem bestrahlten Oberflächenbereich reflektierten Laserlichts oder durch Messung der von dem bestrahlten Oberflächenbereich emittierten Wärmestrahlung erfolgen.

Gemäß einer ersten Variante des in dem Verfahren einge- 50 setzten Lasersystems ist vorgesehen, dass:

- die Erzeugungseinrichtung einen zweiten Pulslaser aufweist, wobei der erste Laser den ersten Laserstrahl und der zweite Laser den zweiten Laserstrahl aussen- 55
- die Verschiebungseinrichtung eine Zeitschaltuhr aufweist, die derart ausgebildet ist, dass zuerst der erste Laser und dann mit einer einstellbaren Verzögerungszeit der zweite Laser gezündet wird.

Ein Vorteil dieser ersten Variante liegt darin, dass sich der zweite Pulslaser hinsichtlich der Wellenlänge des von ihm ausgesendeten zweiten Laserstrahles von dem ersten Pulslaser unterscheiden kann. Dies kann beispielsweise durch Ver- 65 wendung eines anderen Lasermaterials oder bei baugleichen Lasern durch eine andere Abstimmung erreicht werden. Der dann von dem Lasersystem abgegebene Ausgangsstrahl

weist folglich zwei Wellenlängenanteile auf, was beispielsweise bei den komplexen Vorgängen, die bei der Laser-Annealing-Technik von elektrokeramischen Dünnschichten auftreten, gewünscht sein kann. Außerdem wird durch den zweiten Laser auch die Energie des Ausgangsstrahles im Vergleich zu einem Lasersystem, das mit nur einem Pulslaser arbeitet, erhöht.

Die Steuerung der Pulsdauer erfolgt hier durch Änderung der Verzögerungszeit. Gemäß einer zweiten Variante des in eine Vergrößerung der zeitlichen Verschiebung zu einer Ver- 10 dem Verfahren eingesetzten Lasersystems ist vorgesehen,

- die Erzeugungseinrichtung einen Strahlteiler aufweist, der den von dem Laser ausgesendeten Laserstrahl in den ersten und den zweiten Laserstrahl aufteilt: und
- die Verschiebungseinrichtung eine einstellbare optische Verzögerungsstrecke für den zweiten Laserstrahl

Bei dieser zweiten Variante liegt ein Vorteil darin, dass im Unterschied zu der ersten Variante lediglich ein Laser erforderlich ist, um die beiden Laserstrahlen zu erzeugen.

Die Steuerung der Pulsdauer erfolgt hier durch Änderung der optischen Verzögerungsstrecke.

Diese zweite Variante kann auch mit der ersten Variante kombiniert werden, um beispielsweise vier Laserstrahlen zu erzeugen, die zeitlich gegeneinander verschoben sind und einen Ausgangsstrahl mit einer noch größeren Pulsdauer ermöglichen. Hierzu kann zu den beiden Lasern der ersten Variante jeweils eine Erzeugungseinrichtung und eine Verschiebungseinrichtung gemäß der zweiten Variante vorgesehen sein.

Im Falle der zweiten Variante kann vorgesehen sein, dass die optische Verzögerungsstrecke durch eine Spiegelanordnung gebildet wird, die einen Eingangsspiegel und einen Ausgangsspiegel aufweist, die derart angeordnet sind, dass der zweite Laserstrahl von dem Strahlteiler auf den Eingangsspiegel trifft und zu dem Ausgangsspiegel umgelenkt wird, der ihn zu der Zusammenführungseinrichtung umlenkt.

Da der zweite Laserstrahl den Umweg von dem Strahlteiler über den Eingangsspiegel und den Ausgangsspiegel bis zu der Zusammenführungseinrichtung zurücklegen muss, reichs der Keramikschicht geregelt wird. Dabei kann die 45 kommt er dort zu einem späteren Zeitpunkt an als der erste Laserstrahl, der nur den direkten Weg von dem Strahlteiler zu der Zusammenführungseinrichtung zurücklegen musste. Der zweite Laserstrahl ist somit zeitlich gegenüber dem ersten Laserstrahl verschoben. Wenn die Lichtgeschwindigkeit mit $c = 3 \cdot 10^8$ m/s angenommen wird, führt folglich ein Umweg von 1 m zu einer Zeitverschiebung von 3,3 ns ($= 1 \text{ m} : 3 \cdot 10^8 \text{ m/s}$).

> Dann kann weiter vorgesehen sein, dass die Spiegelanordnung wenigstens zwei Zwischenspiegel aufweist, die derart angeordnet sind, dass der zweite Laserstrahl von dem Eingangsspiegel über die Zwischenspiegel zu dem Ausgangsspiegel umgelenkt wird.

Mit den Zwischenspiegeln kann die Länge des Umweges, den der zweite Laserstrahl zurücklegen muss, deutlich vergrößert werden, ohne dass auch der Platzbedarf der Spiegelanordnung entsprechend ansteigt.

Vorteilhafterweise ist dann vorgesehen, dass die Zwischenspiegel in zwei parallelen Reihen jeweils äquidistant derart angeordnet sind, dass der zweite Laserstrahl von dem Eingangsspiegel auf den ersten Zwischenspiegel in der ersten Reihe trifft und zu dem ersten Zwischenspiegel in der zweiten Reihe umgelenkt wird und nacheinander zwischen den Zwischenspiegeln der beiden Reihen hin- und herläuft,

5

bis er von dem letzen Zwischenspiegel der ersten Reihe auf den letzen Zwischenspiegel der zweiten Reihe trifft und zu dem Ausgangsspiegel umgelenkt wird.

Mit dieser Anordnung der Zwischenspiegel wird ein besonders kompakter und regelmäßiger Aufbau der Spiegelanordnung ermöglicht.

Vorzugsweise ist vorgesehen, dass die Zusammenführungseinrichtung einen teildurchlässigen Spiegel aufweist. Im folgenden werden bevorzugte Ausführungsbeispiele anhand der beigefügten Zeichnungen näher beschrieben.

Fig. 1 zeigt in einer Draufsicht schematisch den Aufbau eines in einem Verfahren zur Herstellung einer kristallisierten keramischen Schicht durch Laser-Annealing eingesetzten Lasersystems mit steuerbarer Pulsdauer in einer ersten Ausführungsform;

Fig. 2 zeigt in einer Draufsicht schematisch den Aufbau eines in einem Verfahren zur Herstellung einer kristallisierten keramischen Schicht durch Laser-Annealing eingesetzten Lasersystems mit steuerbarer Pulsdauer in einer zweiten Ausführungsform, die eine optische Verzögerungsstrecke in 20 einer ersten Ausführungsform aufweist;

Fig. 3 zeigt in einer Draufsicht schematisch den Aufbau einer optischen Verzögerungsstrecke in einer zweiten Ausführungsform, bei der maximale Umweg eingestellt ist; und

Fig. 4 zeigt die optische Verzögerungsstrecke der Fig. 3, 25 bei der jedoch ein um einen Schritt verkürzter Umweg eingestellt ist.

In den Fig. 1 und 2 ist ein in einem Verfahren zur Herstellung einer kristallisierten keramischen Schicht durch Laser-Annealing eingesetztes Lasersystem mit steuerbarer Puls- 30 dauer in zwei Ausführungsformen dargestellt, die sich grundlegend voneinander unterscheiden, wie im folgenden näher erläutert werden wird. Gemäß den Fig. 1 und $\bar{2}$ weist das Lasersystem eine Erzeugungseinrichtung 10, eine Verschiebungseinrichtung 12 und eine Zusammenführungsein- 35 richtung 14 auf. Die Erzeugungseinrichtung 10 dient dazu, einen ersten gepulsten Laserstrahl 16 und einen von diesem räumlich getrennten zweiten gepulsten Laserstrahl 18 zu erzeugen. Die Verschiebungseinrichtung 12 dient dazu, den zweiten Laserstrahl 18 zeitlich gegenüber dem ersten Laser- 40 strahl 16 zu verschieben. Die Zusammenführungseinrichtung 14 dient dazu, die beiden räumlich getrennten Laserstrahlen 16, 18 zusammenzuführen, so dass sie einen Ausgangsstrahl 20 mit der gewünschten Pulsdauer abgibt.

Gemäß der Fig. 1 weist bei der ersten Ausführungsform 45 des Lasersystems die Erzeugungseinrichtung 10 einen ersten Pulslaser 22, der den ersten Laserstrahl 16 aussendet, und einen zweiten Pulslaser 24 auf, der den zweiten Laserstrahl 18 aussendet. Außerdem weist bei dieser ersten Ausführungsform die Verschiebungseinrichtung eine Zeitschaltuhr 26 auf, die derart ausgebildet ist, dass zuerst der erste Laser 22 und dann mit einer einstellbaren Verzögerungszeit der zweite Laser 24 gezündet wird. Die Zusammenführungseinrichtung 14 umfasst hier einen teildurchlässigen Spiegel 28, der bevorzugt dichroitisch ist.

Wie in der Fig. 1 gut zu erkennen ist, laufen die beiden Laserstrahlen 16, 18 in der Horizontalebene (die der Zeichenebene entspricht) rechtwinklig zueinander. Im Schnittpunkt beider Laserstrahlen 16, 18 ist der teildurchlässige Spiegel 28 derart angeordnet, dass seine unverspiegelte 60 Seite unter einem Winkel von 45° zu dem ersten Laserstrahl 16 und seine reflektierende Seite unter einem Winkel von ebenfalls 45° zu dem zweiten Laserstrahl 18 steht. Außerdem sind die beiden Laser 22, 24 derart angeordnet, dass der erste Laserstrahl 16 dieselbe Wegstrecke bis zu dem teildurchlässigen Spiegel 28 zurücklegen muss wie der zweite Laserstrahl. Folglich treffen die einzelnen Impulse des zweiten Laserstrahls 18 um die durch die Zeitschaltuhr 26 vorge-

6

gebene Verzögerungszeit später bei dem teildurchlässigen Spiegel 28 ein als diejenigen des ersten Laserstrahls 16. Da der erste Laserstrahl 16 den teildurchlässigen Spiegel 28 nahezu ohne Richtungsänderung durchdringt, der zweite Laserstrahl 18 hingegen an dem teildurchlässigen Spiegel 28 um 90°, das heißt in der Fig. 1 von rechts nach unten, umgelenkt wird, sind die beiden Laserstrahlen 16, 18, die vor dem teildurchlässigen Spiegel 28 räumlich getrennt sind, hinter dem teildurchlässigen Spiegel 28 nun zusammengeführt und bilden durch Überlagerung den Ausgangsstrahl 20. Da die Taktfrequenz, mit der die beiden Laser 22, 24 gezündet werden, gleich ist, und die Impulse des zweiten Laserstrahls 18 zeitlich gegenüber denen des ersten Laserstrahls 16 verschoben sind, entspricht die Pulsfrequenz des Ausgangsstrahls 20, wie auch die der beiden Laserstrahlen 16, 18, der Taktfrequenz der beiden Laser 22, 24, wohingegen seine Pulsdauer entsprechend der Überlagerung der beiden Laserstrahlen 16, 18 größer als deren Pulsdauern ist. Die Pulsdauer des Ausgangsstrahls 20 kann demnach durch Verstellen der Verzögerungszeit mit Hilfe der Zeitschaltuhr 26 nach Wunsch gesteuert werden.

Eine Einstellung der Verzögerungszeit ist mit einer Genauigkeit im Nanosekundenbereich leicht auf mikroelektronischem Wege erreichbar, so dass auch die Pulsdauer des Ausgangsstrahls 20 mit dieser Genauigkeit eingestellt werden kann. Der Ausgangsstrahl 20 mit der gewünschten Pulsdauer kann dann beispielsweise im Falle Falle der Laser-Annealing-Technik wie gewohnt über die elektrokeramische Dünnschicht geführt werden.

Die verwendeten Laser 22, 24 können bei derselben Wellenlänge arbeiten, es ist jedoch auch möglich, verschiedene Wellenlängen zu wählen, die dann auch in dem Ausgangsstrahl 20 enthalten sind.

Außerdem können nach Bedarf auch mehr als die beiden Pulslaser 22, 24 vorgesehen sein, um beispielsweise noch eine weitere Wellenlänge in dem Ausgangsstrahl 20 zur Verfügung zu haben und/oder die Pulsdauer des Ausgangsstrahls 20 noch größer machen zu können. Ein (nicht dargestellter) dritter Laser könnte beispielsweise in der Fig. 1 unterhalb des zweiten Lasers 24 vorgesehen sein, der einen dritten Laserstrahl parallel zu dem zweiten Laserstrahl 18 erzeugt und ebenfalls mit der Zeitschaltuhr 26 verbunden ist. Diese Zeitschaltuhr 26 ist dann so ausgebildet, dass der dritte Laser mit einer eigenen einstellbaren Verzögerungszeit nach dem zweiten Laser 24 gezündet wird. An dem Schnittpunkt zwischen dem dritten Laserstrahl und dem Ausgangsstrahl 20 kann dann ein (nicht dargestellter) zweiter teildurchlässiger Spiegel vorgesehen sein, der wie der dargestellte teildurchlässige Spiegel 28 den Ausgangsstrahl 20 und den dritten Laserstrahl zusammenführt.

Gemäß der Fig. 2 weist bei der zweiten Ausführungsform des Lasersystems die Erzeugungseinrichtung 10 einen einzigen Pulslaser 30 und einen Strahlteiler 32 auf, der den von dem Laser 30 ausgesendeten Laserstrahl 34 in den ersten Laserstrahl 16 und den zweiten Laserstrahl 18 aufteilt. Außerdem weist bei dieser zweiten Ausführungsform die Verschiebungseinrichtung 12 eine einstellbare optische Verzögerungsstrecke 36 für den zweiten Laserstrahl 18 auf. Die Zusammenführungseinrichtung 14 ist hier wie bei der ersten Ausführungsform der Fig. 1 ein teildurchlässiger Spiegel 28, der den ersten Laserstrahl 16 und den zweiten Laserstrahl 18, nachdem dieser die optische Verzögerungsstrecke 36 durchlaufen hat, zu dem Ausgangsstrahl 20 zusammenführt.

Bei dieser zweiten Ausführungsform des Lasersystems wird also der zweite Laserstrahl 18 dadurch zeitlich gegenüber dem ersten Laserstrahl 16 verschoben, dass er über den Umweg durch die optische Verzögerungsstrecke 36 zu dem

teildurchlässigen Spiegel 28 geführt wird. So führt beispielsweise ein Umweg von 1 m zu einer zeitlichen Verschiebung von 3,3 ns (= 1 m : 3×10^8 m/s).

Da der zweite Laserstrahl 18 ab dem Strahlteiler 32 einen deutlich längeren Weg bis zu dem teildurchlässigen Spiegel 28 als der erste Laserstrahl 16 zurücklegen muss, ist gemäß der Fig. 2 zwischen der Erzeugungseinrichtung 10 und der optischen Verzögerungsstrecke 36 ein Fernrohr 38 (schematisch durch eine Konkavlinse dargestellt) zur Aufweitung des zweiten Laserstrahls 18 vorgesehen. Damit wird eine 10 Feineinstellung des Umweges verschoben werden kann. Verringerung der Strahldispersion erreicht. Diese Aufweitung wird mit Hilfe einer Fokussierungsoptik 40 (schematisch durch eine Konvexlinse dargestellt) rückgängig gemacht, die zwischen dem Ausgang der optischen Verzögerungsstrecke 36 und dem teildurchlässigen Spiegel 28 vor- 15 gesehen ist.

Das Lasersystem der Fig. 2 weist eine optische Verzögerungsstrecke 36 in einer ersten Ausführungsform auf. Bei dieser ersten Ausführungsform wird die Verzögerungsstrecke 36 durch eine Spiegelanordnung gebildet, die einen 20 Eingangsspiegel 42 und einen Ausgangsspiegel 44 aufweist. Diese beiden Spiegel 42, 44 sind auf einem gemeinsamen Schlitten 46 angebracht, der zur Einstellung des Umweges rechtwinklig zu dem ersten Laserstrahl 16, das heißt in der Fig. 2 nach links und rechts, verschoben werden kann.

Der Eingangsspiegel 42 und der Ausgangsspiegel 44 sind so auf dem Schlitten 46 angeordnet, dass der zweite Laserstrahl 18 von dem Strahlteiler 32 auf den Eingangsspiegel 42 trifft, der ihn zu dem Ausgangsspiegel 44 umlenkt, der ihn wiederum zu dem teildurchlässigen Spiegel 28 umlenkt. 30 Dies wird beispielsweise gemäß der Fig. 2 dadurch erreicht, dass der Eingangsspiegel 42 unter einem Winkel von 45° nach unten zu dem von links einfallenden zweiten Laserstrahl 18 weist und diesen folglich rechtwinklig nach unten zu dem Ausgangsspiegel 44 reflektiert, der unter einem 35 Winkel von ebenfalls 45° nach links zu dem von oben einfallenden zweiten Laserstrahl 18 weist und diesen folglich rechtwinklig nach links zu dem teildurchlässigen Spiegel 28 reflektiert.

Der Abstand zwischen dem Eingangsspiegel 42 und dem 40 Ausgangsspiegel 44 ist hier gleich dem Abstand zwischen dem Strahlteiler 32 und dem teildurchlässigen Spiegel 28 gewählt, so dass der zweite Laserstrahl 18 zwischen dem Eingangsspiegel 42 und dem Ausgangsspiegel 44 dieselbe Entfernung zurücklegen muss wie der erste Laserstrahl 16 45 zwischen dem Strahlteiler 32 und dem teildurchlässigen Spiegel 28. Demnach wird der Umweg des zweiten Laserstrahls 18 relativ zu dem ersten Laserstrahl 16 durch den Abstand zwischen dem Eingangsspiegel 42 und dem Strahlteiler 32 und den Abstand zwischen dem Ausgangsspiegel 50 44 und dem teildurchlässigen Spiegel 28 bestimmt, die hier gleich groß sind. Wenn nun in der Fig. 2 der Schlitten 46 um 0,5 m nach rechts verschoben wird, dann vergrößert sich der Umweg um 1 m (= $2 \cdot 0.5$ m), was einer zeitlichen Verschiebung des zweiten Laserstrahls 18 gegenüber dem er- 55 sten Laserstrahl 16 von 3,3 ns entspricht.

Die Fig. 3 zeigt eine zweite Ausführungsform der optischen Verzögerungsstrecke 36. Bei dieser zweiten Ausführungsform sind zusätzlich zu dem Eingangsspiegel 42 und dem Ausgangsspiegel 44 wenigstens zwei Zwischenspiegel 60 48, 50 vorgesehen, die derart angeordnet sind, dass der zweite Laserstrahl 18 von dem Eingangsspiegel 42 über die Zwischenspiegel 48, 50 zu dem Ausgangsspiegel 44 umgelenkt wird.

Gemäß der Fig. 2 wird dies beispielsweise mit insgesamt 65 6 Zwischenspiegeln verwirklicht, die in zwei parallelen Reihen jeweils äquidistant angeordnet sind. Zur besseren Unterscheidung werden im folgenden die Zwischenspiegel in

der ersten Reihe von links nach rechts in der Fig. 3 mit den Bezugszeichen 48.1, 48.2 und 48.3 und die Zwischenspiegel in der zweiten Reihe, die in der Fig. 3 oberhalb der ersten Reihe verläuft, von links nach rechts mit den Bezugszeichen 50.1, 50.2 und 50.3 bezeichnet.

Sämtliche Spiegel 42, 44, 48, 50 der optischen Verzögerungsstrecke 36 sind auf einem gemeinsamen Schlitten 46 angebracht, der wie bei der ersten Ausführungsform der Fig. 2 nach links und rechts in der Fig. 3 zur kontinuierlichen

Die Zwischenspiegel 48, 50 sind derart angeordnet, dass der zweite Laserstrahl 18 von dem Eingangsspiegel 42 auf den ersten Zwischenspiegel 48.1 in der ersten Reihe trifft, der ihn zu dem ersten Zwischenspiegel 50.1 der zweiten Reihe reflektiert. Dieser wiederum reflektiert ihn zu dem zweiten Zwischenspiegel 48.2 der ersten Reihe, der ihn seinerseits zu dem zweiten Zwischenspiegel 50.2 der zweiten Reihe reflektiert. Von dort läuft der zweite Laserstrahl 18 zum dritten Zwischenspiegel 48.3 der ersten Reihe, der ihn auf den dritten Zwischenspiegel 50.3 der zweiten Reihe reflektiert. Dieser schließlich lenkt ihn zu dem Ausgangsspiegel 44 um, der in der Fig. 3 unterhalb der ersten Reihe angeordnet ist, so dass der zweite Laserstrahl 18 ungestört an den Zwischenspiegeln 48 der ersten Reihe vorbei zu dem teildurchlässigen Spiegel 28 laufen kann.

Der zweite Laserstrahl 18 läuft also in einer Zickzacklinie nacheinander zwischen den Zwischenspiegeln 48 der ersten Reihe und den Zwischenspiegeln 50 der zweiten Reihe hin und her. Dadurch wird bei geringem Platzbedarf der optischen Verzögerungsstrecke 36 ein langer Umweg ermöglicht. Da zudem die beiden Reihen parallel verlaufen und die Zwischenspiegel 48, 50 einer jeden Reihe äquidistant angeordnet sind, ergibt sich ein sehr regelmäßiger Verlauf der Zickzacklinie. So stimmen die Reflexionswinkel bei den einzelnen Zwischenspiegeln 48, 50 miteinander überein, und zum anderen sind die von dem zweiten Laserstrahl zurückzulegenden Entfernungen zwischen jeweils zwei aufeinanderfolgenden Zwischenspiegeln, also der Abstand zwischen dem ersten Zwischenspiegel 48.1 der ersten Reihe und dem ersten Zwischenspiegel 50.1 der zweiten Reihe, der Abstand zwischen diesem und dem zweiten Zwischenspiegel der ersten Reihe, und so weiter, ebenfalls gleich. Der Vorteil dieser gleichen Spiegelabstände liegt darin, dass der Umweg auf einfache Art und Weise in gleich großen Schritten verringert werden kann. Zu diesem Zweck ist jeder Zwischenspiegel 48 der ersten Reihe abnehmbar auf dem Schlitten 46 angebacht. Dies kann beispielsweise mit Hilfe von (nicht dargestellten) Verankerungsstiften erfolgen, die an den Zwischenspiegeln 48 der ersten Reihe befestigt sind und in (nicht dargestellte) zugehörige Aufnahmelöcher in der Oberseite des Schlittens 46 passen.

Wenn nun beispielsweise gemäß der Fig. 4 der dritte Zwischenspiegel 48.3 der ersten Reihe von dem Schlitten 46 abgenommen wird, dann ist zunächst der zickzackförmige Strahlengang des zweiten Laserstrahls 18 an dieser Stelle unterbrochen, so dass der zweite Laserstrahl 18 nicht mehr über den dritten Zwischenspiegel 50.3 der zweiten Reihe zu dem Ausgangsspiegel 44 umgelenkt wird. Als weitere Maßnahme wird der Ausgangsspiegel 44 gemäß der Fig. 4 in eine Position auf dem Schlitten 46 gebracht, in der er den von dem zweiten Zwischenspiegel 50.2 der zweiten Reihe einfallenden zweiten Laserstrahl 18 wieder zu dem teildurchlässigen Spiegel 28 umlenkt. Zu diesem Zweck ist der Ausgangsspiegel 44 verschiebbar auf dem Schlitten 46 angebracht. Da jetzt der dritte Zwischenspiegel 48.3 der ersten Reihe und der dritte Zwischenspiegel 50.3 der zweiten Reihe nicht mehr im Strahlengang des zweiten Laserstrahls 18 liegen, ist dessen Umweg durch die optische Verzöge-

25

30

35

Q

rungsstrecke 36 um das Doppelte des Spiegelabstands verringert

Auf die gleiche Art und Weise lässt sich der Umweg um das Vierfache des Spiegelabstands verringern, indem einfach nicht der dritte Zwischenspiegel 48.3 der ersten Reihe von dem Schlitten 46 abgenommen wird, sondern der zweite Zwischenspiegel 48.2 der ersten Reihe, und indem der Ausgangsspiegel 44 in der Fig. 3 entsprechend weiter nach links verschoben wird. Das gleiche gilt entsprechend bei Abnehmen des ersten Zwischenspiegels 48.1 der ersten Reihe, wodurch der Umweg um das Sechsfache des Spiegelabstands verringert wird.

BEZUGSZEICHENLISTE

15
20

- 20 Ausgangsstrahl22 erster Pulslaser
- 24 zweiter Pulslaser
- 26 Zeitschaltuhr
- 28 teildurchlässiger Spiegel
- 30 Pulslaser
- 32 Strahlteiler
- 34 Laserstrahl
- 36 optische Verzögerungsstrecke
- 38 Fernrohr
- 40 Fokussierungsoptik
- 42 Eingangsspiegel
- 44 Ausgangsspiegel
- 46 Schlitten
- 48 Zwischenspiegel der ersten Reihe
- 50 Zwischenspiegel der zweiten Reihe

Patentansprüche

- 1. Verfahren zur Herstellung einer kristallisierten kera- 40 mischen Schicht durch Laser-Annealing, **dadurch gekennzeichnet**, dass:
 - eine Erzeugungseinrichtung (10), die wenigstens einen Pulslaser (22, 30) aufweist, einen ersten Laserstrahl (16) und einen von diesem räumlich getrennten zweiten Laserstrahl (18) erzeugt;
 eine Verschiebungseinrichtung (12) den zweiten Laserstrahl (18) zeitlich gegenüber dem ersten Laserstrahl (16) verschiebt;
 - eine Zusammenführungseinrichtung (14) die 50
 beiden räumlich getrennten Laserstrahlen (16, 18)
 in einem Ausgangsstrahl (20) zusammenführt,
 wobei die Pulsdauer des Ausgangsstrahls (20)
 durch Steuerung der zeitlichen Verschiebung des zweiten Laserstrahls (18) gegenüber dem ersten 55
 Laserstrahl (16) gesteuert wird; und
 - das Temperaturprofil in der keramischen Schicht durch Steuerung der Pulsdauer des Ausgangsstrahls (20) eingestellt wird.
- 2. Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeich- 60 net, dass:

die Erzeugungseinrichtung (10) einen zweiten Pulslaser (24) aufweist, wobei der erste Laser (22) den ersten Laserstrahl (16) und der zweite Laser (24) den zweiten Laserstrahl (18) aussendet; und 65 – die Verschiebungseinrichtung (12) eine Zeitschaltuhr (26) aufweist, die derart ausgebildet ist, dass zuerst der erste Laser (22) und dann mit einer 10

einstellbaren Verzögerungszeit der zweite Laser (24) gezündet wird.

- 3. Verfahren nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, dass:
 - die Erzeugungseinrichtung (10) einen Strahlteiler (32) aufweist, der den von dem Laser (30) ausgesendeten Laserstrahl (34) in den ersten und den zweiten Laserstrahl (16, 18) aufteilt; und
 - die Verschiebungseinrichtung (12) eine einstellbare optische Verzögerungsstrecke (36) für den zweiten Laserstrahl (18) aufweist.
- 4. Verfahren nach Anspruch 3, dadurch gekennzeichnet, dass die optische Verzögerungsstrecke (36) durch eine Spiegelanordnung gebildet wird, die einen Eingangsspiegel (42) und einen Ausgangsspiegel (44) aufweist, die derart angeordnet sind, dass der zweite Laserstrahl (18) von dem Strahlteiler (32) auf den Eingangsspiegel (42) trifft und zu dem Ausgangsspiegel (44) umgelenkt wird, der ihn zu der Zusammenführungseinrichtung (14) umlenkt.
- 5. Verfahren nach Anspruch 4, dadurch gekennzeichnet, dass die Spiegelanordnung wenigstens zwei Zwischenspiegel (48, 50) aufweist, die derart angeordnet sind, dass der zweite Laserstrahl (18) von dem Eingangsspiegel (42) über die Zwischenspiegel (48, 50) zu dem Ausgangsspiegel (44) umgelenkt wird.
- 6. Verfahren nach Anspruch 5, dadurch gekennzeichnet, dass die Zwischenspiegel (48, 50) in zwei parallelen Reihen jeweils äquidistant derart angeordnet sind, dass der zweite Laserstrahl (18) von dem Eingangsspiegel (42) auf den ersten Zwischenspiegel (48.1) in der ersten Reihe trifft und zu dem ersten Zwischenspiegel (50.1) in der zweiten Reihe umgelenkt wird und nacheinander zwischen den Zwischenspiegeln (48, 50) der beiden Reihen hin- und herläuft, bis er von dem letzen Zwischenspiegel (48.3) der ersten Reihe auf den letzen Zwischenspiegel (50.3) der zweiten Reihe trifft und zu dem Ausgangsspiegel (44) umgelenkt wird.
- 7. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass die Zusammenführungseinrichtung (14) einen teildurchlässigen Spiegel (28) aufweist.
- 8. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass die Pulsdauer in Abhängigkeit von der Temperatur des bestrahlten Oberflächenbereichs der Schicht geregelt wird.
- 9. Verfahren nach Anspruch 8, dadurch gekennzeichnet, dass die Temperaturüberwachung durch Messung der Reflexion von dem bestrahlten Oberflächenbereich der Schicht erfolgt.
- 10. Lasersystem, besonders entwickelt zur Ausführung des Verfahrens zur Herstellung einer kristallisierten keramischen Schicht durch Laser-Annealing nach einem der vorhergehenden Ansprüche, mit:
 - einer Erzeugungseinrichtung (10), die wenigstens einen Pulslaser (22, 30) aufweist und derart ausgebildet ist, dass sie einen ersten Laserstrahl (16) und einen von diesem räumlich getrennten zweiten Laserstrahl (18) erzeugt;
 - einer Verschiebungseinrichtung (12), die derart ausgebildet ist, dass sie den zweiten Laserstrahl (18) zeitlich gegenüber dem ersten Laserstrahl (16) verschiebt; und
 - einer Zusammenführungseinrichtung (14), die derart ausgebildet ist, dass sie die beiden räumlich getrennten Laserstrahlen (16, 18) in einem Ausgangsstrahl (20) zusammenführt.
- 11. Lasersystem nach Anspruch 10, dadurch gekenn-

12

zeichnet, dass:

- die Erzeugungseinrichtung (10) einen zweiten Pulslaser (24) aufweist, wobei der erste Laser (22) den ersten Laserstrahl (16) und der zweite Laser (24) den zweiten Laserstrahl (18) aussendet; und die Verschiebungseinrichtung (12) eine Zeitschaltuhr (26) aufweist, die derart ausgebildet ist, dass zuerst der erste Laser (22) und dann mit einer einstellbaren Verzögerungszeit der zweite Laser (24) gezündet wird.
- 12. Lasersystem nach Anspruch 10 oder 11, dadurch gekennzeichnet, dass:

11

- die Erzeugungseinrichtung (10) einen Strahlteiler (32) aufweist, der den von dem Laser (30) ausgesendeten Laserstrahl (34) in den ersten und den 15 zweiten Laserstrahl (16, 18) aufteilt; und
- die Verschiebungseinrichtung (12) eine einstellbare optische Verzögerungsstrecke (36) für den zweiten Laserstrahl (18) aufweist.
- 13. Lasersystem nach Anspruch 12, dadurch gekennzeichnet, dass die optische Verzögerungsstrecke (36) durch eine Spiegelanordnung gebildet wird, die einen Eingangsspiegel (42) und einen Ausgangsspiegel (44) aufweist, die derart angeordnet sind, dass der zweite Laserstrahl (18) von dem Strahlteiler (32) auf den Eingangsspiegel (42) trifft und zu dem Ausgangsspiegel (44) umgelenkt wird, der ihn zu der Zusammenführungseinrichtung (14) umlenkt.
- 14. Lasersystem nach Anspruch 13, dadurch gekennzeichnet, dass die Spiegelanordnung wenigstens zwei 30 Zwischenspiegel (48, 50) aufweist, die derart angeordnet sind, dass der zweite Laserstrahl (18) von dem Eingangsspiegel (42) über die Zwischenspiegel (48, 50) zu dem Ausgangsspiegel (44) umgelenkt wird.
- 15. Lasersystem nach Anspruch 14, dadurch gekennzeichnet, dass die Zwischenspiegel (48, 50) in zwei parallelen Reihen jeweils äquidistant derart angeordnet sind, dass der zweite Laserstrahl (18) von dem Eingangsspiegel (42) auf den ersten Zwischenspiegel (48.1) in der ersten Reihe trifft und zu dem ersten Zwischenspiegel (50.1) in der zweiten Reihe umgelenkt wird und nacheinander zwischen den Zwischenspiegeln (48, 50) der beiden Reihen hin- und herläuft, bis er von dem letzen Zwischenspiegel (48.3) der ersten Reihe auf den letzen Zwischenspiegel (50.3) der zweiten Reihe trifft und zu dem Ausgangsspiegel (44) umgelenkt wird.
- 16. Lasersystem nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass die Zusammenführungseinrichtung (14) einen teildurchlässigen Spiesel (28) aufweist.

Hierzu 2 Seite(n) Zeichnungen

55

- Leerseite -

Nummer: Int. Cl.⁷: Offenlegungstag: DE 199 59 861 A1 B 23 K 26/00 13. Juni 2001

FIG. 1

10

22

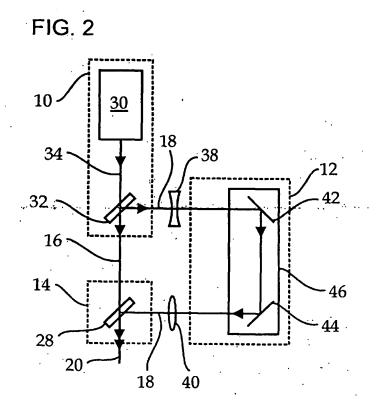
26

14

28

20

18



Nummer: Int. Cl.⁷: Offenlegungstag: DE 199 59 861 A1 B 23 K 26/00 13. Juni 2001

FIG. 3

34

38

42

50.1 50.2 50.3

12

16

28

28

20

18

40

48.1 48.2 48.3

